#### (12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

## (19) 世界知的所有権機関 国際事務局



# T TREATH BENDELD IN BURNE NEWS BONK BONK BORN HAD FAN HOW DENN BOND THIRD HAD BUT BURNEN HER HAD BENDE HOLD IN

(43) 国際公開日 2004 年7 月22 日 (22.07.2004)

**PCT** 

# (10) 国際公開番号 WO 2004/060933 A1

(51) 国際特許分類7:

C08F 8/00, C08L 23/26

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2003/016662

(22) 国際出願日:

2003年12月25日(25.12.2003)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

(30) 優先権データ: 特願 2002-379025

2002 年12 月27 日 (27.12.2002) JF

- (71) 出願人(米国を除く全ての指定国について): 日本油脂 株式会社 (NOF CORPORATION) [JP/JP]; 〒150-0013 東京都 渋谷区 恵比寿四丁目 2 0番 3号 Tokyo (JP).
- (72) 発明者; および
- (75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 渡辺 恭成 (WATANABE, Yasumasa) [JP/JP]; 〒470-3232 愛知県 知多郡 美浜町美浜緑苑 3 丁目 1 6 番地の 3 Aichi (JP). 中村 知之 (NAKAMURA, Tomoyuki) [JP/JP]; 〒470-2357 愛知県 知多郡 武豊町字向陽 1 丁目 3 1 番地の 2 Aichi (JP). 岡田 博 (OKADA, Hiroshi) [JP/JP]; 〒479-0803 愛知県 常滑市 檜原字長曽 9 番地の 5 O Aichi (JP).

- (74) 代理人: 恩田 博宜 (ONDA, Hironori); 〒500-8731 岐阜県 岐阜市 大宮町2丁目12番地の1 Gifu (JP).
- (81) 指定国 (国内): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.
- (84) 指定国 (広域): ARIPO 特許 (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許 (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許 (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI 特許 (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

一 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

(54) Title: METHOD FOR PRODUCING HYDROXYL-MODIFIED ETHYLENE- lpha -OLEFIN COPOLYMER

(54) 発明の名称: 水酸基変性エチレン-α-オレフィン系共重合体の製造方法

(57) Abstract: A hydroxyl-modified ethylene- $\alpha$ -olefin copolymer with excellent coating properties and adhesion properties can be produced by heating a mixture containing 100 parts by weight of an ethylene- $\alpha$ -olefin copolymer and 0.1-20 parts by weight of a peroxide having a hydroperoxy group. The heating temperature is set within a range from the 10-hour half-life temperature to the 1-minute half-life temperature of the peroxide.

(57) 要約: 塗装性や接着性の優れた水酸基変性エチレン-α-オレフィン系共重合体は、エチレン-α-オレフィン系 共重合体100重量部と、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物0.1~20重量部とを含む混合物を加熱するこ とによって製造される。加熱温度は、過酸化物の10時間半減期温度~1分間半減期温度の範囲内に設定される。





WO 2004/060933



#### 明細書

水酸基変性エチレン-α-オレフィン系共重合体の製造方法

# 技術分野

本発明は、エチレンーαーオレフィン系共重合体の架橋反応や減成反応を生じることなく、水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体を製造する方法に関する。

#### 背景技術

エチレンープロピレン二元共重合体(以下、EPMと略記)やエチレンープロピレンー非共役ジェン三元共重合体(以下、EPDMと略記)等のエチレンーαーオレフィン系共重合体は、各種成形性、機械的物性、耐水性、耐候性、耐熱性及び耐薬品性に優れるため、自動車部品、家電製品、事務機器等の多くの分野において用いられている。また、エチレンーαーオレフィン系共重合体と、ポリプロピレンやポリエチレン等のポリオレフィン系樹脂とをブレンドして得られた熱可塑性エラストマーは、物性及びリサイクル性に優れることから、自動車用途を中心に近年注目を集めている。

しかし、エチレンーαーオレフィン系共重合体や前記熱可塑性エラストマーは 分子内に極性官能基を有していないため、他の物質との親和性に乏しく、塗装性 や接着性が著しく劣るという欠点を有している。

前記欠点を補うため、極性官能基である水酸基をエチレンーαーオレフィン系 共重合体の骨格中に導入する試み、即ち、エチレンーαーオレフィン系共重合体 を水酸基で変性する試みが種々検討された。例えば、過酸化水素を用いてEPD Mの二重結合をエポキシ化した後、加水分解する方法が開示された(例えば、特 許文献1参照)。また、2ーヒドロキシエチルメタクリレートのような水酸基を 有するビニル単量体を、ジアルキルペルオキシド等のラジカル発生剤の存在下で EPMとポリプロピレンの混合物と反応させる、グラフト化方法が提案された( 例えば、特許文献2参照)。

「特許文献1]

特開平9-241448号公報(第7頁)



## [特許文献2]

特開平3-258845号公報(第4~5頁)

しかしながら、特許文献1に記載の方法は、二段階の工程であることに加えて、EPDMを溶解させるためにトルエン等の有機溶媒を多量に使用する必要があり、煩雑かつ経済的に不利であった。さらに、二重結合を有さないエチレンーαーオレフィン系共重合体には適用できないという本質的な問題点があった。

また、特許文献 2 に記載の方法は、ジアルキルペルオキシド等のラジカル発生 剤により生成されるポリマーラジカル同士が反応して架橋したり、ポリマーラジ カルがビニル単量体と反応する前に分解反応を起したりして、樹脂の架橋反応や 減成反応を伴うために、樹脂の加工性や物性が損なわれてしまう問題があった。 また、ビニル単量体の単独重合が起ったり、水酸基が結合したエステル部分が加 水分解等で消失するため、水酸基を効率よく導入することが困難であった。

## 発明の開示

本発明は、従来技術の問題点に着目してなされたものであり、その目的は、塗装性や接着性の優れた水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体及びその効率的な製造方法を提供することにある。

本発明者らは、上記目的を達成するために鋭意検討した結果、エチレンーαーオレフィン系共重合体に特定の過酸化物を混合して加熱することにより、効率よく水酸化反応を進行させて水酸基を導入でき、塗装性や接着性に優れている水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体が得られることを見出し、本発明を完成した。

本発明の一態様は、エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体100重量部と、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物 $0.1\sim20$ 重量部とを混合する工程と、前記過酸化物と前記エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体とを含む混合物を、前記過酸化物の10時間半減期温度 $\sim1$ 分間半減期温度の温度で加熱する工程とを備えることを特徴とする水酸基変性エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体の製造方法である。

本発明の他の態様は、エチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部と、 ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物0.1~20重量部と、前記過酸化物の1



0時間半減期温度以下の10時間半減期温度とラジカル発生基とを有するラジカル発生剤を、前記ヒドロペルオキシ基1モルに対して前記ラジカル発生基が1モル以下の割合になるように混合する工程と、前記エチレン $-\alpha$ ーオレフィン系共重合体、前記過酸化物、及び、前記ラジカル発生剤を含む混合物を、前記ラジカル発生剤の10時間半減期温度 $\sim 2$ 20 $\sim$ 00温度で加熱する工程とを備える水酸基変性エチレン $-\alpha$ ーオレフィン系共重合体の製造方法である。

本発明の他の態様は、エチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部と、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物0.1~20重量部と、195℃以下の1分間半減期温度とラジカル発生基とを有するラジカル発生剤とを、前記ヒドロペルオキシ基1モルに対して前記ラジカル発生基が1モル以下になるように混合する工程と、前記エチレンーαーオレフィン系共重合体と、前記過酸化物と、前記ラジカル発生剤とを含む混合物を加熱する工程と、前記エチレンーαーオレフィン系共重合体、前記過酸化物、及び、前記ラジカル発生剤を含む混合物を、前記ラジカル発生剤の10時間半減期温度~220℃の温度で加熱する工程とを備える水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の製造方法である。

前記過酸化物は t ーブチルヒドロペルオキシド、 t ーアミルヒドロペルオキシド、 t ーヘキシルヒドロペルオキシド、 t ーオクチルヒドロペルオキシド、クメンヒドロペルオキシド又はジイソプロピルベンゼンヒドロペルオキシドであることが好ましい。

一実施形態では前記混合する工程は混練することを含む。

前記エチレンーαーオレフィン系共重合体の100℃でのムーニー粘度は10~250であることが好ましい。

前記ラジカル発生剤は195℃以下の1分間半減期温度を有する化合物である ことが好ましい。

一実施形態では前記エチレンーαーオレフィン系共重合体は、エチレンとαーオレフィンとからなる二元共重合体、又はエチレンとαーオレフィンと非共役ジェンとからなる三元共重合体である。

本発明は更に、変性共重合体1kgあたり0.001~1モルの水酸基を有し、かつ100℃でのムーニー粘度が10~250である水酸基変性エチレンー α



ーオレフィン系共重合体を提供する。

本発明は更に、上記の水酸基変性エチレンー αーオレフィン系共重合体と、熱可塑性樹脂、充填剤、酸化防止剤、光安定剤、可塑剤、滑剤、難燃化剤及び着色剤からなる群から選択される少なくとも1種とを含有する水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体組成物を提供する。

# 発明を実施するための最良の形態

以下に本発明の実施形態について詳細に説明する。

本発明は、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の存在下に、エチレンーαーオレフィン系共重合体を加熱する工程を含む水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の製造方法である。

原料共重合体すなわちエチレンーαーオレフィン系共重合体は、エチレンと αーオレフィンとを含む単量体混合物を共重合して得られる共重合体であり、エチレンーαーオレフィンの二元共重合体及びエチレンーαーオレフィンー非共役ジエンの三元共重合体が好ましい。

 $\alpha$ -オレフィンとしては、プロピレン、ブテン-1、ペンテン-1、2-メチルプテン-1、3-メチルプテン-1、ヘキセン-1、3-メチルペンテン-1、4-メチルペンテン-1、3,3-ジメチルプテン-1、ヘプテン-1、メチルヘキセン-1、ジメチルペンテン-1、トリメチルブテン-1、エチルペンテン-1、オクテン-1、メチルペンテン-1、ジメチルへキセン-1、トリメチルペンテン-1、エチルへキセン-1、メチルエチルペンテン-1、ジェチルブテン-1、プロピルペンテン-1、デセン-1、メチルノネン-1、ジメチルオクテン-1、トリメチルヘプテン-1、エチルオクテン-1、メチルエチルヘプテン-1、ドデセン-1、エチルオクテン-1、ヘキサデセン-1、ゲエチルへキセン-1、ドデセン-1、テトラデセン-1、ヘキサデセン-1、オクタデセン-1、エイコサン-1等の、炭素数3~20の $\alpha$ -オレフィンが挙げられ、これらは単独又は2種以上の組み合わせで使用される。これらの中で好ましいのは、水素引抜きによって水酸基を効率よく導入できる点からプロピレンである。

また、非共役ジエンとしては、5-エチリデン-2-ノルボルネン、ジシクロ



ペンタジエン、トリシクロペンタジエン、5ーメチルー2,5ーノルボナジエン、5ーメチレンー2ーノルボルネン、5ーイソプロペニルー2ーノルボルネン、5ー(1ープテニル)ー2ーノルボルネン、シクロオクタジエン、ビニルシクロへキセン、1,5,9ーシクロドデカトリエン、6ーメチルー4,7,8,9ーテトラヒドロインデン、2,2'ージシクロペンテニル、トランスー1,2ージビニルシクロブタン、2ーメチル1,4ーへキサジエン、1,6ーオクタジエン、1,7ーオクタジエン、1,4ーへキサジエン、1,8ーノナジエン、1,9ーデカジエン、3,6ージメチルー1,7ーオクタジエン、4,5ージメチルー1,7ーオクタジエン、1,4,7ーオクタトリエン、5ーメチルー1,8ーノナジエン、ジシクロオクタジエン、メチレンノルボルネン、5ービニルー2ーノルボルネンサン等が挙げられる。これらは、1種単独で使用することも、あるいは2種以上を混合して用いることもできる。

これら非共役ジェンの中で好ましいのは、5-エチリデン-2-ノルボルネン 、ジシクロペンタジェン、1,9-デカジェンであり、特に好ましくは5-エチ リデン-2-ノルボルネン、ジシクロペンタジェンである。

このようなエチレンーαーオレフィン系共重合体の中では、水素引抜きによって水酸基を効率よく導入できる点からエチレンープロピレン共重合体及びエチレンープロピレンー5-エチリデンー2-ノルボルネン共重合体が好ましい。

また、エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体中の各成分の使用割合は、特に限定されないが、各成分の重量分率(エチレン/ $\alpha$ ーオレフィン/非共役ジエンの順に表示、単位:重量比)が、 $0.2\sim0.8/0.2\sim0.8/0.2$ であるものは、架橋反応や減成反応が起る割合が小さくなる点から好ましい。特に、非共役ジエンの割合が0.2を超える場合には、エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体における活性点が多くなり過ぎて架橋反応等の副反応が起き易くなる。

原料共重合体すなわちエチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体の100℃でのムーニー粘度 $ML_{1+4}$ は、 $10\sim250$ が好ましく、 $15\sim200$ がより好ましく、 $20\sim100$ がさらに好ましく、 $20\sim50$ が特に好ましい。ムーニー粘度が10未満の場合には、水酸基の導入効率が低下する傾向にあり、一方、250を超える場合には、架橋反応や減成反応が起り易くなる傾向にある。本発明におい





て、ムーニー粘度はJIS K6300-1に規定された方法に従って測定した

本発明において使用されるヒドロペルオキシ基(OOH基)を有する過酸化物は、例えば、過酸化水素;メチルエチルケトンペルオキシド、シクロヘキサノンペルオキシド、メチルシクロヘキサノンペルオキシド等のケトンペルオキシド;t-ブチルヒドロペルオキシド(167  $\mathbb C$ 、261  $\mathbb C$ )、t-アミルヒドロペルオキシド(153  $\mathbb C$  、247  $\mathbb C$ )、2 , 5-ジメチル-2 , 5-ジヒドロペルオキシド(153  $\mathbb C$  、247  $\mathbb C$ )、2 , 5-ジメチル-2 , 5-ジヒドロペルオキシト (153  $\mathbb C$  、247  $\mathbb C$ )、2 , 5-ジメチル-2 , 5-ジヒドロペルオキシへキサン、クメンヒドロペルオキシド(158  $\mathbb C$  、254  $\mathbb C$ )、ジイソプロピルベンゼンモノヒドロペルオキシド(145  $\mathbb C$  、233  $\mathbb C$  )、ジイソプロピルベンジヒドロペルオキシド、パラメンタンヒドロペルオキシド(128  $\mathbb C$  、200  $\mathbb C$  )、ピナンヒドロペルオキシド等のヒドロペルオキシド;過安息香酸、メタクロロ過安息香酸等の有機過酸等が挙げられる。これらは、それぞれ単独で、あるいは2種以上を組み合わせて使用される。カッコ内の温度は、前者が10時間半減期温度で、後者が1分間半減期温度である。

これらの中で、ヒドロペルオキシドが好ましく、特に t ーブチルヒドロペルオキシド、t ーアミルヒドロペルオキシド、t ーヘキシルヒドロペルオキシド、t ーオクチルヒドロペルオキシド、クメンヒドロペルオキシド、ジイソプロピルベンゼンヒドロペルオキシドは、エチレンーαーオレフィン系共重合体に対して溶融又は溶解し易く、水酸基の導入効率が高い点で好ましい。

上述のヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の使用量は、エチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部に対して、通常0.1~20重量部、好ましくは0.5~10重量部の範囲である。ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の使用量が0.1重量部未満の場合には、水酸基の導入量が少なくなるため、エチレンーαーオレフィン系共重合体の変性効果が不十分となる。一方、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の使用量が20重量部を超える場合には、エチレンーαーオレフィン系共重合体の架橋反応や減成反応が起こりやすくなる傾向にある。

上述のヒドロペルオキシ基を有する過酸化物は、純品形態の他にトルエン、クメン、水等の溶媒や、シリカ等の不活性固体で希釈した状態で使用することがで



きる。

本発明において、上述のヒドロペルオキシ基を有する過酸化物と、その過酸化物の10時間半減期温度以下の10時間半減期温度を有するラジカル発生剤とを併用することにより、加熱温度を低くできる利点がある。ラジカル発生剤は分子中にペルオキシ結合やアゾ結合のようなラジカル発生基を有する化合物である。ラジカル発生剤の10時間半減期温度がヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の10時間半減期温度を超える場合、ラジカル発生剤により生成されるポリマーラジカルによって架橋反応や減成反応等の副反応が生成する。好ましいラジカル発生剤は、195℃以下の1分間半減期温度、より好ましくは90~190℃の1分間半減期温度を有する化合物である。1分間半減期温度とは、1分間でラジカル発生剤の濃度が初期濃度の半分の濃度になる温度であり、ベンゼン等の希薄溶液中で求めることができる。

1分間半減期温度が195℃以下のラジカル発生剤の具体例としては、例えば 、ジー t ーブチルペルオキシド(124℃、186℃)、ジー t ーヘキシルペル オキシド(116℃、177℃)、t-ブチルクミルペルオキシド(120℃、 1 7 3 ℃)、ジクミルペルオキシド(1 1 6 ℃、1 7 5 ℃)、α, α'ービス( t ーブチルペルオキシ)ジイソプロピルベンゼン(119  $\mathbb{C}$ 、175  $\mathbb{C}$ )、2 , 5ージメチルー 2 , 5 ービス ( t ーブチルペルオキシ) ヘキサン (1 1 8 ℃、 1 8 0°C)、2,5-ジメチル-2,5-ビス(t-ブチルペルオキシ)へキシン-3 (128℃、194℃)等のジアルキルペルオキシド;n-ブチルー4,4-ビス (t-)ブチルペルオキシ) バレレート (105  $\mathbb{C}$  、173  $\mathbb{C}$  )、2 , 2 -  $\mathbb{C}$ ス(t-ブチルペルオキシ)ブタン(103  $\mathbb{C}$ 、160  $\mathbb{C}$ )、1, 1-ビス(tーブチルペルオキシ)シクロヘキサン(91℃、154℃)、1,1ービス( t **ーヘキシルペルオキシ)シクロヘキサン(87℃、149℃)、1,1-ビス(** t-ブチルペルオキシ)−3, 3, 5−トリメチルシクロヘキサン(90°C、1 4 9 ℃)、1,1 ービス(t -ヘキシルペルオキシ)- 3, 3, 5 ートリメチル シクロヘキサン(87℃、147℃)等のペルオキシケタール; t -ブチルペル オキシベンゾエート(104  $\mathbb{C}$ 、167  $\mathbb{C}$ )、t -  $\sim$  キシルペルオキシベンゾエ ート(9 9 ℃、1 6 0 ℃)、t ーブチルペルオキシアセテート(1 0 2 ℃、1 6



0°C)、t-ブチルペルオキシラウレート(98°C、159°C)、t-ブチルペ ルオキシー3, 3, 5ートリメチルヘキサノエート (97  $\mathbb{C}$ 、166  $\mathbb{C}$ )、t − ブチルペルオキシマレイックアシッド(96  $\mathbb{C}$ 、168  $\mathbb{C}$ )、t - ブチルペルオ キシイソブチレート(77  $\mathbb{C}$ 、136  $\mathbb{C}$ )、t - ブチルペルオキシー2 - エチル ヘキサノエート(72  $\mathbb{C}$ 、134  $\mathbb{C}$ )、t -  $\mathbb{C}$   $\mathbb{C}$ °C、110°C)、t-ブチルペルオキシネオデカノエート(46°C、104°C) 、クミルペルオキシネオデカノエート(37℃、94℃)等のペルオキシエステ ル:t-ブチルペルオキシー2-エチルヘキシルモノカーボネート(9.9  $\mathbb{C}$ 、161  $^{\circ}$   $^{\circ}$  9  $^{\circ}$   $^$ 5℃)等のペルオキシモノカーボネート;ベンゾイルペルオキシド(74℃、1 **30℃)、4-メチルベンゾイルペルオキシド(71℃、128℃)、ラウロイ**  $\nu$ ペルオキシド (62  $\mathbb{C}$  、 116  $\mathbb{C}$  )、 3 , 3 , 5 - トリメチルヘキサノイルペ ルオキシド(59℃、113℃)等のジアシルペルオキシド;ビス(2-エチル へキシル) ペルオキシジカーボネート(44  $\mathbb{C}$ 、91  $\mathbb{C}$ )、ビス(4-t-ブチ ルシクロヘキシル)ペルオキシジカーボネート(41℃、92℃)、ジシクロヘ キシルペルオキシジカーボネート、ジーsec - ブチルペルオキシジカーボネー **ト(41℃、92℃)、ジイソプロピルペルオキシジカーボネート(41℃、8** 8℃) 等のペルオキシジカーボネート; 2, 2'-アゾビス (イソブチロニトリ *ル*) (64°C)、2, 2'ーアゾビス(2, 4ージメチルバレロニトリル)(5 2  $\mathbb{C}$  ) 、 1 、 1 '-  $\mathbb{C}$   $\mathcal{C}$  '  $\mathcal{C}$   $\mathcal{C}$  - (t-ブチルアゾ)-2-メチルブタンニトリル (82℃) 等のアゾ化合物が 挙げられる。これらは、それぞれ単独で、あるいは2種以上を組み合わせて使用 される。

上記カッコ内の温度は、前者が10時間半減期温度で、後者が1分間半減期温度である。但し、アゾ化合物については10時間半減期温度のみを記載している

これらラジカル発生剤のうち、有機過酸化物が好ましく、特にラジカル発生効率 (ラジカル中の有効に作用するラジカルの割合)が高くかつ水素引抜き能の高



いジー t ーブチルペルオキシド、t ーブチルクミルペルオキシド、ジクミルペルオキシド、 $\alpha$ ,  $\alpha$ 'ービス(t ーブチルペルオキシ)ジイソプロピルベンゼン、2 , 5 ージメチルー2 , 5 ービス(t ープチルペルオキシ)へキサン、1 , 1 ービス (t ーブチルペルオキシ)シクロヘキサン、1 , 1 ービス (t ーブチルペルオキシ)シクロヘキサン、t ーブチルペルオキシベングエート、t ープチルペルオキシーt 2 ーエチルヘキシルモノカーボネート、t ープチルペルオキシーt カーボネート、ベングイルペルオキシド、t ーメチルベングイルペルオキシド、ビス(t ーエチルヘキシル)ペルオキシド、t ーズチルベングイルペルオキシド、ビス(t ーズチルベングイルペルオキシド、ビス(t ーズチルベングイルペルオキシド、t 2 ーエチルヘキシル)ペルオキシジカーボネート、ビス(t ープチルシクロヘキシル)ペルオキシジカーボネート、ジクロヘキシルペルオキシジカーボネート、ジーsecーブチルペルオキシジカーボネート、ジー、ジイソプロピルペルオキシジカーボネートが好ましい。

ラジカル発生剤の使用量は、上述の過酸化物のヒドロペルオキシ基1モルに対して、ラジカル発生基が1モル以下、好ましくは0.8モル以下である。1モルを超えると、ラジカル発生剤により形成されるポリマーラジカルによって、エチレン-α-オレフィン系共重合体の架橋反応や減成反応が起りやすくなる傾向にある。

本発明において各成分を混合する方法は、特に限定されず、公知の全ての方法が含まれる。その具体例としては、例えば、ヘンシェルミキサーのような物理的に混合する装置を使用する手段や、溶媒、例えば、nーヘキサン、nーヘプタン、イソオクタン、シクロヘキサン、シクロペンタン等の飽和脂肪族炭化水素;ベンゼン、トルエン、キシレン等の芳香族炭化水素;クロロベンゼン、ジクロロメタン、メチレンクロライド等のハロゲン化炭化水素を使用して溶液状態にする手段や、ロール、ニーダー、ニーダールーダー、バンバリーミキサー、押出機等を用いて混練する手段が挙げられる。ヘンシェルミキサーのような物理的に混合する装置を使用する手段は、各成分全体を十分に混合できず、均一混合性が悪いため、混練する手段を採用することが望ましい。

これらの中では、経済性、均一混合性、及び溶媒への水酸基導入反応等の溶媒が関与する副反応を回避できる点から、混練して混合物を調製する方法が好ましい。



加熱方法は特に限定されないが、例えば、溶融混練装置や加熱プレスを利用して行われる。溶融混練装置の場合には、一軸あるいは二軸押出機、バンバリーミキサー、ニーダー、ニーダールーダー、ロール等の混練する手段と加熱手段とを組み合わせた装置が挙げられる。なお、その際、加熱する時期としては混合と加熱を同時に行なう場合や、混練後に加熱する場合等、適宜行うことが可能である

ラジカル発生剤を使用せずに過酸化物を使用する場合には、加熱温度は、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の10時間半減期温度~1分間半減期温度であり、好ましくは、140~250℃である。10時間半減期温度とは、10時間で過酸化物やラジカル発生剤の濃度が初期濃度の半分の濃度になる温度であり、ベンゼン等の希薄溶液中で求めることができる。加熱温度が10時間半減期温度より低いときには、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の分解速度が遅いため、水酸基の導入効率が低くなる傾向にあり、一方、加熱温度が1分間半減期温度より高いときエチレンーαーオレフィン系共重合体が分解する場合がある。

また、過酸化物とラジカル発生剤とを併用する場合の加熱温度は、ラジカル発生剤の10時間半減期温度~220℃であり、好ましくは50~200℃である。加熱温度が10時間半減期温度より低いときにはラジカル発生剤のラジカル発生速度が遅いため、水酸基の導入効率が低くなる傾向にあり、また、220℃より高い場合もラジカル発生剤が急激に分解するため水酸基の導入効率が低くなる傾向にある。

本発明において、本発明の目的を損なわない範囲で、熱可塑性樹脂、充填剤、酸化防止剤、光安定剤、可塑剤、滑剤、難燃化剤及び着色剤からなる群から選択される少なくとも1種を水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体に添加して、用途に応じた所望の性能の付与された水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体組成物を製造することができる。その添加量は、通常、当該組成物中に80重量%以下であり、50重量%以下であることが好ましい。

熱可塑性樹脂としては、ポリエチレンやポリプロピレン等のポリオレフィンが 挙げられる。充填剤としては、シリカ(ホワイトカーボン)、タルク、クレー、 炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、硫酸バリウム、カーボンブラック等が挙げ



られる。

酸化防止剤としては、例えば、2,6ージー tーブチルー pークレゾール、4,4'ーチオビス(3ーメチルー6ーtーブチルフェノール)、テトラキスー[メチレンー3ー(3',5'ージーtーブチルー4'ーヒドロキシフェニル)プロピオネート]メタン等のフェノール系酸化防止剤;フェニル  $\beta$ ーナフチルアミン、 $\alpha$ ーナフチルアミン等のアミン系酸化防止剤;ジラウリルチオジプロピオネート、ジステアリルチオジプロピオネート等のイオウ系酸化防止剤;トリフェニルホスファイト、トリス(ノニルフェニル)ホスファイト等のリン系酸化防止剤等が挙げられる。

光安定剤としては、フェニルサリチラート等のサリチル酸系安定剤;2ーヒドロキシー4ーメトキシベングフェノン等のベングフェノン系安定剤;2ー(2'ーヒドロキシー5'ーメチルフェニル)ベングトリアゾール等のベングトリアグール系安定剤等が挙げられる。

可塑剤としては、フタル酸ジー2-エチルヘキシル等のフタル酸エステル、アジピン酸ジー2-エチルヘキシル等の脂肪族ニ塩基酸エステル、リン酸トリブチル等のリン酸エステル、パラフィン系オイル、芳香族系オイル、ナフテン系オイル等のプロセスオイル等が挙げられる。

滑剤としては、流動パラフィン等の炭化水素類、ステアリン酸等の脂肪酸類、ステアリン酸アミド等の脂肪酸アミド類、ステアリン酸ブチル等のエステル類、ステアリルアルコール等のアルコール類又はそれらの混合物、金属石鹸等を挙げることができる。

着色剤としては、カーボンブラック、酸化チタン、亜鉛華、べんがら、群青、 紺青、アゾ顔料、ニトロソ顔料、レーキ顔料、フタロシアニン顔料等が挙げられ る。

難燃剤としては、塩素化パラフィン、テトラブロモビスフェノールA等のハロゲン系難燃剤及びそれらと三酸化アンチモンの併用;トリクレジルホスフェート等のリン酸エステル系難燃剤;水酸化マグネシウム等の無機系難燃剤等が挙げられる。

本発明の製造方法によって導入される水酸基の量は、水酸基変性エチレンーα



ーオレフィン系共重合体 1 k g あたり、0 . 0 0 1  $\sim$  1 モルが好ましく、0 . 0 0 5  $\sim$  1 モルがより好ましく、0 . 0 1  $\sim$  0 . 0 が特に好ましい。また、当該変性共重合体の1 0 0  $\infty$  でのムーニー粘度は1 0  $\sim$  2 5 0 が好ましく、1 5  $\sim$  2 0 0 がより好ましく、2 0  $\sim$  1 0 0 がさらに好ましく、2 0  $\sim$  1 0 0 がちに好ましい

この水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体は、そのまま使用してもよいが、用途や目的とする物性に応じて、架橋反応させたり、異種のポリマーと混合させたり、混合しながら架橋させて使用される。例えば、ポリプロピレンやポリエチレンのようなポリオレフィンと混合又は混合しながら架橋することにより、自動車部品や電気部品等に利用できる。

本発明において、エチレンーαーオレフィン系共重合体に水酸基が導入されるメカニズムは以下のように推定される。ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物は、加熱によりその一部がラジカル分解して、水素引抜き活性な酸素中心ラジカルを発生する。それらは、エチレンーαーオレフィン系共重合体から水素を引抜き、エチレンーαーオレフィン系共重合体のラジカルが生成する。エチレンーαーオレフィン系共重合体のラジカルが生成する。エチレンーαーオレフィン系共重合体のラジカルがヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の過酸化結合を攻撃することにより、すなわち誘発分解を起こすことにより、エチレンーαーオレフィン系共重合体に水酸基が導入される。つまり、ラジカル反応により、エチレンーαーオレフィン系共重合体の水素原子がヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の水酸基で置換されると考えられる。誘発分解の際には、水素引抜き活性なラジカルの発生を伴うために、連鎖的に反応が進行すると考えられる。

1分間半減期温度が195℃以下のラジカル発生剤を併用することにより、連鎖開始反応の温度を下げることができるので、より低い温度で水酸基を導入したい場合はそのような併用が好ましい。

一実施形態によれば、以下の利点が得られる。

実施形態の水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の製造方法は、水素引抜き活性の高いヒドロペルオキシ基を有する過酸化物をエチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部に対して0.1~20重量部用い、該過酸化物の10時間半減期温度~1分間半減期温度でエチレンーαーオレフィン系共重合体



を加熱するものである。このため、架橋反応や減成反応を伴うことなく、エチレンーαーオレフィン系共重合体に水酸基が効率よく導入され、塗装性及び接着性の向上された変性エチレンーαーオレフィン系共重合体を簡便に得ることができる。

ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物と、該ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物の10時間半減期温度以下の10時間半減期温度を有するラジカル発生剤とを併用することにより、水酸基を導入するための加熱温度を低くすることができる。

原料の混合を溶融混練装置を用いた混練手段で行なうことにより、副反応を回避し、均一混合性を向上させることができる。

原料のエチレンーαーオレフィン系共重合体の100℃でのムーニー粘度を10~250に設定することにより、得られる水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体のムーニー粘度を同じ範囲に維持することができる。

製造される水酸基変性エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体は、その1 kg あたり $0.001\sim1$  モルの水酸基を含有することができる。従って、その水酸基に基づいてエチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体表面の塗装性や接着性を改善することができる。

水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体に、熱可塑性樹脂、充填剤、酸化防止剤、光安定剤、可塑剤、滑剤、難燃化剤及び着色剤からなる群から選択される少なくとも1種を含有させることにより、目的に応じた所望の性能の付与された組成物が得られる。

次に、本発明の実施例及び比較例を説明する。以下に記載の部及び%は特に断 らない限り重量部及び重量%を示す。各例中の略号は以下の化合物を示す。

TBHP: t ーブチルヒドロペルオキシド (日本油脂 (株) 製、商品名:パーブチルH-69、純度:69%、10時間半減期温度:167℃、1分間半減期温度:261℃)

CHP: クメンヒドロペルオキシド(日本油脂(株) 製、商品名:パークミルH-80、純度: 80%、10時間半減期温度:158℃、1分間半減期温度: 2
 54℃)



E PM:エチレンープロピレン共重合体 (JSR (株) 製、商品名: JSR E P11、ムーニー粘度ML<sub>1+4</sub> (100℃): 40)

EPDM:エチレンープロピレンー5ーエチリデンー2ーノルボルネン共重合体 (JSR (株) 製、商品名: JSR EP21、ムーニー粘度 $ML_{1+4}$  (100  $\mathbb{C}$ ):38)

PP:ポリプロピレン(出光石油化学(株)製、商品名: J-5066HP) (水酸基導入量の測定方法)

加熱フラスコにキシレン20m1、加熱処理したポリマーサンプル0.5g、無水酢酸0.4g、及び、ジメチルアミノピリジン0.2gを入れ、攪拌しながら約30分間加熱還流させて、サンプルの溶解及びアセチル化処理をした。

次に、キシレン溶液を多量のメタノールに入れてポリマーを再沈殿させた。再沈殿したポリマーを再び熱キシレンに溶解後、メタノールに投じて再沈殿させた。再沈殿ポリマーを乾燥した後、フィルム化して、赤外吸収スペクトル(IR)を測定した。水酸基がエステル化されたことを示す1740cm<sup>-1</sup>のシグナルに基づいて、ポリマーへの水酸基導入量を定量的に求めた。

#### (実施例1)

EPM100部にTBHP2. 6部を添加し、これをロール混練機を用いて混練し、組成物を得た。その組成物をプレス機を用いて200 $\mathbb C$ で30分間加熱処理した。次に、加熱処理物について、100 $\mathbb C$ でムーニー粘度を測定した。また加熱処理物の一部を採取して、水酸基導入量を求めた。結果を表1に示す。

#### (実施例2~4)

実施例1において過酸化物の種類と添加量を表1の通りに変更した他は、実施例1に準じて実施した。結果を表1に示す。

#### (比較例1)

実施例1においてTBHPを添加しない他は実施例1に準じて実施した。結果を表1に示す。



# (比較例2)

実施例1においてTBHPの代りにPH3M1. 7部を使用した他は実施例1 に準じて実施した。結果を表1に示す。

表 1

	原料共重合体	過酸化物	添加量 (部)	100℃の ML <sub>1+4</sub>	水酸基導入量 (mol/kg)
実施例1		TBHP	2. 6	35	0. 031
実施例 2		ТВНР	1.3	37	0.022
実施例3	EPM	CHP	1.9	38	0.024
実施例 4	100 部	CHP	3.8	32	0. 031
比較例1		_	-	38	0
比較例 2		РНЗМ	1.7	測定不可	_

(注)表1中、添加量はEPM100重量部に対する重量部を示す。比較例2では、加熱処理物が架橋物となりムーニー粘度が測定できなかった。

表1の結果より、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物以外の過酸化物を使用した場合(比較例2)は、架橋反応が著しく進行した。一方、本発明のヒドロペルオキシ基を有する特定の過酸化物を使した場合(実施例1~4)は、過酸化物を添加しない場合(比較例1)とムーニー粘度の値がほとんど変わらず、水酸基が効果的に導入されているこがわかった。すなわち、架橋反応や減成反応がほとんど起こることなく水酸基が導入できることがわかった。

# (実施例5)

ロール混練機を用いてEPDM100部にTBHP2. 6部とPH3M1. 7部を添加し、混練した。得られた組成物をプレス機を用いて、140  $\mathbb C$ 、30分間加熱処理した。次に、加熱処理物について、100  $\mathbb C$  でムーニー粘度を測定した。また、加熱処理物の一部を採取して、水酸基導入量を求めた。結果を表 2 に示す。

#### (実施例6~8)

実施例5において過酸化物の添加量又は過酸化物の種類と添加量を表2の通り に変更した他は、実施例5に準じて実施した。結果を表2に示す。

#### (比較例3)

実施例5においてTBHP及びPH3Mを添加しない他は実施例5に準じて実



施した。結果を表2に示す。

# (比較例4)

実施例5においてTBHPとPH3Mの添加量を表2の通りに変更した他は実施例5に準じて実施した。結果を表2に示す。

表 2

	過酸化物 ラジカル発生剤	添加量 (部)	モル比	100℃の ML <sub>1+4</sub>	水酸基導入 量(mol/kg)
実施例 5	TBHP PH3M	2. 6 1. 7	1 0. 51	36	0.027
実施例6	TBHP PH3M	3. 9 1. 7	1 0.34	37	0. 038
実施例7	CHP PH3M	3.8 0.4	1 0. 12	30	0. 026
実施例8	CHP PH3M	3.8 1.7	1 0.51	40	0. 109
比較例3	_	_	_	35	0
比較例4	TBHP PH3M	2. 6 5. 0	1 1. 49	測定不可	_

(注)表2中、添加量はEPDM100重量部に対する重量部を示す。添加モル 比はペルオキシ結合のモル比を示す。比較例4では、加熱処理物が架橋物となり ムーニー粘度が測定できなかった。

表2の結果より、本発明のヒドロペルオキシ基を有する過酸化物と1分間半減期温度が195℃以下のラジカル発生剤を特定範囲のモル比で使用することにより(実施例5~8)、過酸化物を添加しない場合(比較例3)とムーニー粘度の値がほとんど変わらず、水酸基が効果的に導入されていることがわかった。すなわち、架橋反応や減成反応がほとんど起こることなく水酸基が導入できることがわかった。

ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物のヒドロペルオキシ基1モルに対してラジカル発生基が1モルを超える量のラジカル発生剤が添加された場合、架橋反応が著しく進行した(比較例4)。

#### (実施例9)

PP50部、実施例1で得られた水酸基変性EPM(EPM-1)50部、イルガノックス1010(酸化防止剤)0.1部をバンバリーミキサーを用いて、



回転数100 r p m、170  $\mathbb C$  の条件で10 分間混練した。混練物を180  $\mathbb C$  でプレス成形して平板状の試験片を得た。試験片の表面をトリクロロエタンで払拭後、二液型ウレタン塗料(日本油脂BASFコーティングス(株)製、商品名:ハイウタンNo. 5000)を膜厚が $60\mu$  m程度になるように塗装して、 $120^{\mathbb C}\times 20$  分間の条件で焼き付けて乾燥させた。さらに、室温で一昼夜放置した後、形成した塗膜に縦1 m m、横1 m m の 基盤目を100 個刻み、セロハンテープを粘着させた後、セロハンテープを引き剥がした結果、基盤目塗膜の剥離は認られなかった。

## (比較例5)

実施例9において、EPM-1の代りに未変性のEPMを使用した他は、実施例9に準じて実施した結果、全ての碁盤目塗膜が剥離した。

### (実施例10)

実施例9において水酸基変性EPMの代りに実施例5で得られた水酸基変性EPDM(EPDM-5)を用いた他は実施例9に準じて実施した結果、碁盤目塗膜の剥離は認められなった。

#### (比較例6)

実施例10において、EPDM-5の代りに未変性のEPDMを使用した他は、実施例10に準じて実施した結果、全ての碁盤目塗膜が剥離した。

実施例9と比較例5の結果の比較より、本発明の水酸基変性EPMを含有するポリプロピレン系樹脂成物は、良好な塗膜密着性を示すことがわかった。実施例10と比較例6の結果の比較より、本発明の水酸基変性EPDMを含有するポリプロピレン系樹脂組成物は、良好な塗膜密着性を示すことがわかった。

## (実施例11)

ロール混練機を用いてEPDM100部にCHP3.8部を添加し、混練した後、バンバリーミキサーを用いて、温度180  $\mathbb{C}$  、回転速度100  $\mathbb{C}$   $\mathbb{C}$   $\mathbb{C}$  の分間溶融混練した。混練物の100  $\mathbb{C}$  のムーニー粘度は38  $\mathbb{C}$   $\mathbb{C}$  あり、水酸基導入量は0.02  $\mathbb{C}$   $\mathbb{C}$ 

次に、得られた水酸基変性EPDM(EPDM-11)について、 $120\times120\times0$ . 8mmの金型を使用し、厚さ0.1mmのアルミ箔(B本テストパネ



ル社製)の間に挟んで200  $\mathbb{C}$ 、35 MP a の条件で圧着し、試験片を作成した。試験片を25 mm幅に切断し、剥離速度50 mm/分の条件でT 型剥離試験を行い、アルミ箔とE PDM-11 との接着強度を測定した。接着強度は3.1 kg/c mであった。

## (比較例7)

実施例11においてEPDM-11の代わりに未変性のEPDMを使用した他は、実施例11に準じて接着強度を測定した。接着強度は0.6kg/cmであった。

実施例11と比較例7の結果の比較より、本発明の水酸基変性EPDMは良好な接着性を示すことがわかった。

前記実施形態を次のように変更してもよい。

10時間半減期温度及び1分間半減期温度の異なる2種以上のヒドロペルオキシ基を有する過酸化物を組合せて使用し、水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の水酸基含有量を調整することができる。

加熱処理時に、紫外線等の活性エネルギー線を照射して水酸基変性を促進させることも可能である。この場合、光重合開始剤を添加してもよい。



# 請求の範囲

1. エチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部と、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物0. 1~20重量部とを混合する工程と、

前記過酸化物と前記エチレンーαーオレフィン系共重合体とを含む混合物を、前記過酸化物の10時間半減期温度~1分間半減期温度の温度で加熱する工程とを備えることを特徴とする水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の製造方法。

2. エチレンーαーオレフィン系共重合体100重量部と、ヒドロペルオキシ基を有する過酸化物0. 1~20重量部と、前記過酸化物の10時間半減期温度以下の10時間半減期温度とラジカル発生基とを有するラジカル発生剤を、前記ヒドロペルオキシ基1モルに対して前記ラジカル発生基が1モル以下の割合になるように混合する工程と、

前記エチレンーαーオレフィン系共重合体、前記過酸化物、及び、前記ラジカル発生剤を含む混合物を、前記ラジカル発生剤の10時間半減期温度~220℃の温度で加熱する工程とを備える水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体の製造方法。

- 3. 前記過酸化物が t ープチルヒドロペルオキシド、 t ーアミルヒドロペルオキシド、 t ーヘキシルヒドロペルオキシド、 t ーオクチルヒドロペルオキシド、クメンヒドロペルオキシド又はジイソプロピルベンゼンヒドロペルオキシドであることを特徴とする請求項1または2に記載の製造方法。
- 4. 前記混合する工程は混練することを含む請求項1乃至3のいずれか一項に記載の製造方法。
- 5. 前記エチレン-α-オレフィン系共重合体の100℃でのムーニー粘度は10~250である請求項1乃至4のいずれか1項に記載の製造方法。



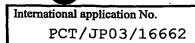
- 6. 前記ラジカル発生剤は195℃以下の1分間半減期温度を有する化合物である請求項2乃至5のいずれか1項に記載の製造方法。
- 7. 前記エチレンー $\alpha$ ーオレフィン系共重合体は、エチレンと $\alpha$ ーオレフィンとからなる二元共重合体、又はエチレンと $\alpha$ ーオレフィンと非共役ジエンとからなる三元共重合体である請求項1万至6のいずれか1項に記載の製造方法。
- 8. 請求項1乃至7のいずれか一項の方法で製造された水酸基変性エチレンーα ーオレフィン系共重合体であって、前記変性共重合体1kgあたり0. 001~ 1モルの水酸基を有し、かつ100℃でのムーニー粘度が10~250である水 酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体。
- 9. 請求項8に記載の水酸基変性エチレンーαーオレフィン系共重合体と、 熱可塑性樹脂、充填剤、酸化防止剤、光安定剤、可塑剤、滑剤、難燃化剤及び 着色剤からなる群から選択される少なくとも1種とを含有する水酸基変性エチレ ンーαーオレフィン系共重合体組成物。

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP03/16662

A. CLASSI	FICATION OF SUBJECT MATTER				
Int.Cl <sup>7</sup> C08F8/00, C08L23/26					
According to	According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC				
	B. FIELDS SEARCHED				
Minimum do	Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)  Int.C1 <sup>7</sup> C08F8/00, C08L23/26				
Documentati	on searched other than minimum documentation to the	extent that such documents are included	in the fields searched		
		·	•		
	ata base consulted during the international search (name	of data base and, where practicable, sear	ch terms used)		
WPI(	L)				
<del></del>	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT	i de Calendario	Relevant to claim No.		
Category*	Citation of document, with indication, where app		1,8,9		
Ŷ	Ltd.),	smical industricty	2-7		
	25 March, 1997 (25.03.97), Claims; Par. Nos. [0137] to [	0140]			
	(Family: none)		• •		
x	EP 284425 A2 (Mitsui Petroche	emical Industries,	1,8,9		
Y	Ltd.), 28 September, 1988 (28.09.88)		2-7		
<u> </u>	Pages 3 to 4 & JP 63-238106 A				
	pages 4 to 5				
	& US 4943658 A				
	,				
× Furth	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.	<u> </u>		
	I categories of cited documents: ent defining the general state of the art which is not	"T" later document published after the int priority date and not in conflict with t			
consid	ered to be of particular relevance document but published on or after the international filing	understand the principle or theory und "X" document of particular relevance; the	derlying the invention claimed invention cannot be		
date considered novel or cannot be considered to involve an inve			ered to involve an inventive e		
specia	cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)  "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other combined with one or more other such documents, such				
means	means combination being obvious to a person skilled in the art				
than th	than the priority date claimed  Date of the actual completion of the international search  Date of mailing of the international search report				
	April, 2004 (05.04.04)	20 April, 2004 (20			
	nailing address of the ISA/ anese Patent Office	Authorized officer			
Facsimile N	•	Telephone No.			
1 acoming 1	<del>10.</del>	P			





ategory*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	US 2002/0119319 A1 (Asahi Glass Co., Ltd.), 29 August, 2002 (29.08.02), Par. Nos. [0017] to [0018] & JP 2002-327018 A Par. Nos. [0016] to [0017] & EP 1236746 A1	2-7
	•	
<u>.</u>		
	•	
	•	
	,	
	·	



Α.	発明の属する分野の分類	(国際特許分類	(IPC))
----	-------------	---------	--------

Int. C1' C08F8/00, C08L23/26

#### B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))

Int. 3' C08F8/00, C08L23/26

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)

WPI(L)

C. 関連すると認められる文献				
引用文献の		関連する		
カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	請求の範囲の番号		
X	JP 9-77826 A (三井石油化学工業株式会社) 1997.03.25、特許請求の範囲、【0137】-【014	. 1, 8, 9		
Y	0】 (ファミリーなし)	2-7		
x	EP 284425 A2 (Mitsui Petrochemical Industries, Ltd.) 1988.09.28, p. 3-4	1,8,9		
Y	& JP 63-238106 A, p. 4-5 & US 4943658 A	2 – 7		

#### X C欄の続きにも文献が列挙されている。

| | パテントファミリーに関する別紙を参照。

- \* 引用文献のカテゴリー
- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日 以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する 文献(理由を付す)
- 「〇」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

- の日の後に公表された文献
- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって 出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論 の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日 05.04.2004 国際調査報告の発送日 20.4.2004 国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁(ISA/JP) 佐藤 邦彦 印 単便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号 電話番号 03-3581-1101 内線 6825



国際出願番号 PCT/JP03/16662

C(続き).	関連すると認められる文献	
引用文献の カテゴリー*		関連する 請求の範囲の番号
Y	US 2002/0119319 A1 (Asahi Glass Company, Ltd.) 2002.08.29, [0017] - [0018] & JP 2002-327018 A, [0016] - [0017] & EP 1236746 A1	2-7